

PATENT ABSTRACTS OF JAPAN

D1

(11)Publication number : 2000-203287

(43)Date of publication of application : 25.07.2000

(51)Int.Cl.

B60K 17/04
 B60K 6/00
 B60K 8/00
 B60K 23/02
 B60K 41/16
 B60L 11/14
 F02D 29/00
 F02D 29/02
 F16H 61/02
 // F16H 59:40
 F16H 63:12

(21)Application number : 11-007060

(71)Applicant : TOYOTA MOTOR CORP

(22)Date of filing : 13.01.1999

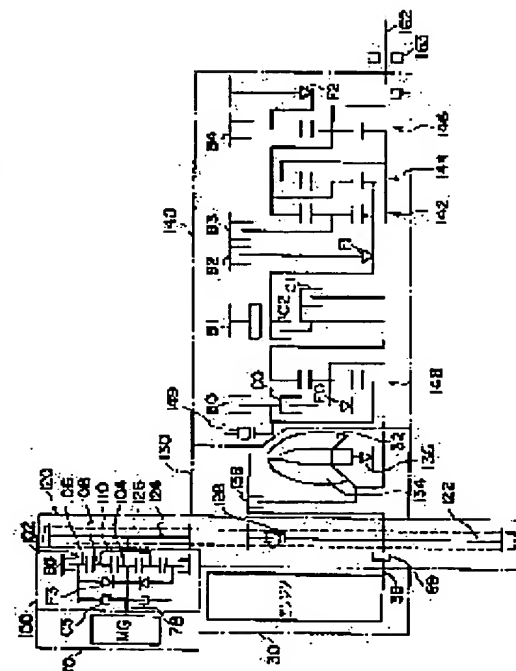
(72)Inventor : TABATA ATSUSHI

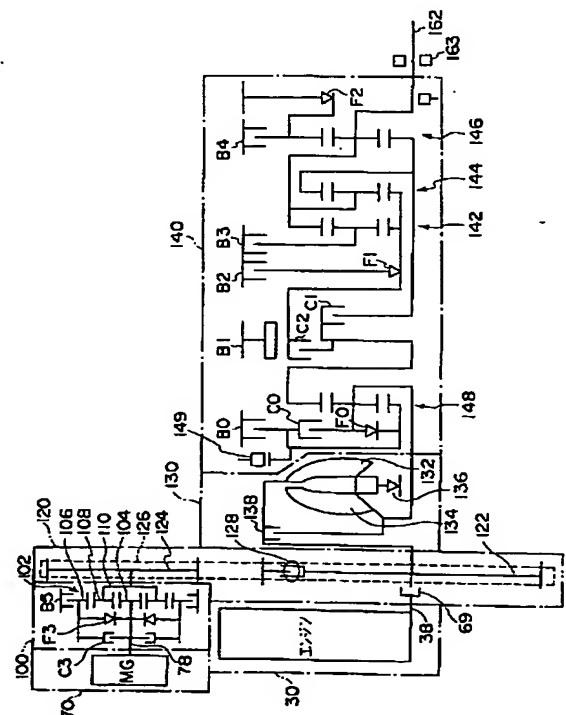
(54) POWER OUTPUTTING DEVICE AND HYBRID VEHICLE THEREWITH

(57)Abstract:

PROBLEM TO BE SOLVED: To form a power outputting device easily using an existing unit, capable of outputting sufficient torque at the time of powering a motor generator and preventing a rotating shaft from excessive rotation at the time of regenerating operation.

SOLUTION: This power outputting device is provided with a device consisting of an engine 30, a torque converter 130, and a transmission 140 which are existent and unitized on a main shaft, and a device consisting of a two-speed transmission 100 and a motor 70 which are mounted on a sub shaft disposed in parallel with the main shaft so as to be connected by a power transmission mechanism 120 which mutually-transmits power mechanically. When required torque is low at a low speed, the transmission 100 is shifted to a lower gear so that the motor 70 may drive a driving shaft 162, and at any other timing, the engine 30 drives the driving shaft 162. When braking is applied to the driving shaft 162, the transmission 100 is shifted to a higher gear for regenerative control so as not to excessively-rotate the rotating shaft 78 of the motor 70.





【特許請求の範囲】

【請求項 1】 主軸としての駆動軸に動力を出力する動力出力装置であって、

前記主軸上に配置された出力軸に動力を出力する内燃機関と、

前記出力軸と該出力軸と同軸上に配置された伝達軸とに接続され、流体により該出力軸と該伝達軸との間で動力を伝達する流体式動力伝達手段と、

前記伝達軸と前記駆動軸とに接続され、前記伝達軸と前記駆動軸との間で回転数を変換する主軸変速手段と、

前記主軸とは平行な副軸上に配置された回転軸に動力を入出力する電動発電機と、

前記回転軸と該回転軸と同軸上に配置された入出力軸とに接続され、該回転軸と該入出力軸との間で回転数を変換する副軸変速手段と、

前記出力軸と前記入出力軸とに接続され、該出力軸の動力と該入出力軸の動力とを相互に伝達可能な軸動力伝達手段とを備える動力出力装置。

【請求項 2】 前記内燃機関と前記出力軸との接続および接続の解除を行なう接続手段を備える請求項 1 記載の動力出力装置。

【請求項 3】 主軸としての駆動軸に動力を出力する動力出力装置であって、

前記主軸上に配置された出力軸に動力を出力する内燃機関と、

前記出力軸と該出力軸と同軸上に配置された伝達軸とに接続され、流体により該出力軸と該伝達軸との間で動力を伝達する流体式動力伝達手段と、

前記伝達軸と前記駆動軸とに接続され、前記伝達軸と前記駆動軸との間で回転数を変換する主軸変速手段と、

前記主軸とは平行な副軸上に配置された回転軸に動力を入出力する電動発電機と、

前記回転軸と該回転軸と同軸上に配置された入出力軸とに接続され、該回転軸と該入出力軸との間で回転数を変換する副軸変速手段と、

前記伝達軸と前記入出力軸とに接続され、該伝達軸の動力と該入出力軸の動力とを相互に伝達可能な軸動力伝達手段とを備える動力出力装置。

【請求項 4】 前記副軸変速手段は、少なくとも 2 段の変速比を有すると共に、該変速比を変更する変速比変更手段を備える請求項 1 ないし 3 いずれか記載の動力出力装置。

【請求項 5】 前記変速比変更手段は、前記電動発電機が電動機として動作するときには第 1 の変速比に変更し、該電動発電機が発電機として動作するときには前記回転軸の回転数に対する前記入出力軸の回転数の比が前記第 1 の変速比より大きな第 2 の変速比に変更する手段である請求項 4 記載の動力出力装置。

【請求項 6】 前記副軸変速手段は、遊星歯車機構により構成される手段である請求項 4 または 5 記載の動力出

力装置。

【請求項 7】 請求項 1 ないし 6 いずれか記載の動力出力装置であって、

前記駆動軸の回転数を検出する回転数検出手段と、

前記電動発電機により充放電される二次電池と、

該二次電池の蓄電量を検出する蓄電量検出手段と、

該検出された蓄電量と前記回転数検出手段により検出された回転数とに基づいて前記内燃機関および前記電動発電機の運転を制御する運転制御手段とを備える動力出力装置。

【請求項 8】 前記運転制御手段は、前記蓄電量検出手段により検出された蓄電量が所定蓄電量以下のときには前記内燃機関から出力される動力により前記駆動軸に動力が出力されるよう該内燃機関および前記電動発電機の運転を制御し、前記蓄電量検出手段により検出された蓄電量が所定蓄電量より大きいときには前記回転数検出手段により検出された回転数に基づいて前記内燃機関および前記電動発電機の運転を制御する手段である請求項 7 記載の動力出力装置。

【請求項 9】 前記運転制御手段は、前記蓄電量検出手段により検出された蓄電量が所定蓄電量より大きく前記回転数検出手段により検出された回転数が所定回転数以下のときには前記電動発電機から出力される動力により前記駆動軸に動力が出力されるよう前記内燃機関および前記電動発電機の運転を制御し、前記蓄電量検出手段により検出された蓄電量が所定蓄電量より大きく前記回転数検出手段により検出された回転数が前記所定回転数より大きいときには前記内燃機関から出力される動力により前記駆動軸に動力が出力されるよう該内燃機関および前記電動発電機の運転を制御する手段である請求項 8 記載の動力出力装置。

【請求項 10】 請求項 8 記載の動力出力装置であって、

前記駆動軸に出力すべきトルクを設定する出力トルク設定手段と、

該設定された出力トルクに基づいて前記電動発電機の運転と前記内燃機関の運転とを切り換える駆動軸の回転数としての切換回転数を設定する切換回転数設定手段とを備え、

前記運転制御手段は、前記蓄電量検出手段により検出された蓄電量が所定蓄電量より大きく前記回転数検出手段により検出された回転数が前記切換回転数設定手段により設定された切換回転数以下のときには前記電動発電機から出力される動力により前記駆動軸に動力が出力されるよう前記内燃機関および前記電動発電機の運転を制御し、前記蓄電量検出手段により検出された蓄電量が所定蓄電量より大きく前記回転数検出手段により検出された回転数が前記切換回転数設定手段により設定された切換回転数より大きいときには前記内燃機関から出力される動力により前記駆動軸に動力が出力されるよう該内燃機

関および前記電動発電機の運転を制御する手段である動力出力装置。

【請求項 11】 前記運転制御手段は、前記回転数検出手段により検出された回転数が請求項 9 記載の所定回転数または請求項 10 記載の切換回転数の最大値より大きな第 2 の所定回転数より大きいときには前記電動発電機を発電機として駆動制御する手段である請求項 8 ないし 10 いずれか記載の動力出力装置。

【請求項 12】 前記運転制御手段は、前記蓄電量検出手段により検出された蓄電量が所定蓄電量以下のときには、前記回転数検出手段により検出された回転数が前記第 2 の所定回転数より小さな第 3 の所定回転数より大きなときに前記電動発電機を発電機として駆動制御する手段である請求項 11 記載の動力出力装置。

【請求項 13】 主軸変速手段は、前記運転制御手段により前記電動発電機から出力される動力による前記駆動軸の駆動から前記内燃機関から出力される動力による前記駆動軸の駆動へ移行するときには、該移行の前後における回転数の変換を変更しない手段である請求項 7 ないし 12 いずれか記載の動力出力装置。

【請求項 14】 前記内燃機関と前記流体式動力伝達手段と前記主軸変速手段と前記電動発電機と前記副軸変速手段と前記軸動力伝達手段とが、それぞれユニットとして構成されてなる請求項 1 ないし 13 いずれか記載の動力出力装置。

【請求項 15】 請求項 1 ないし 14 いずれか記載の動力出力装置を備えるハイブリッド車。

【請求項 16】 請求項 7 ないし 12 に係る請求項 15 記載のハイブリッド車であって、該ハイブリッド車の車速を検出する車速検出手段を備え、前記運転制御手段は、前記回転数検出手段により検出された回転数に代えて前記車速検出手段により検出された車速に基づいて前記内燃機関および前記電動発電機の運転を制御する手段であるハイブリッド車。

【発明の詳細な説明】

【0001】

【発明の属する技術分野】 本発明は、動力出力装置およびこれを搭載する自動車に関し、詳しくは、主軸としての駆動軸に動力を出力する動力出力装置およびこれを搭載する自動車に関する。

【0002】

【従来の技術】 従来、この種の動力出力装置としては、エンジンから出力される動力をエンジンの回転軸と同軸上に配置されたトルクコンバータとトランスミッションとを介して駆動軸に出力すると共に、エンジンの回転軸とは異なる軸上の回転軸に接続された電動発電機から入出力される動力をエンジンの後段またはトルクコンバータの後段あるいはトランスミッションの後段に接続されるギヤなどの動力伝達手段を介して最終的には駆動軸と入出力するものや（例えば、特開平 1-95944 号公

報や特開平 4-274926 号公報など）、エンジンから出力される動力をエンジンの回転軸と同軸上に配置されたトルクコンバータとトランスミッションとを介して駆動軸に出力すると共に、トルクコンバータとトランスミッションとの間の回転軸に配置された電動発電機から入出力される動力をトランスミッションを介して駆動軸と入出力するもの（例えば、特開平 9-56007 号公報など）が提案されている。

【0003】 こうした動力出力装置は、エンジンから出力される動力による駆動軸の駆動や電動発電機から出力される動力による駆動軸の駆動の他、エンジンと電動発電機とから出力される動力による駆動軸の駆動や、駆動軸の動力の一部の電動発電機による発電などを行なうことができる。

【0004】

【発明が解決しようとする課題】 しかしながら、これらの動力出力装置では、電動発電機を電動機として動作したときに電動発電機から出力されるトルクが十分でなかったり、電動発電機を発電機として動作させたときに電動発電機の回転軸が過回転となったりする場合を生じるという問題があった。これらの動力出力装置は、エンジンが低回転高トルクの領域で運転効率が低いことから、駆動軸の回転数が小さいときには電動発電機から出力される動力により駆動軸を駆動する。このため、電動発電機は比較的低回転高トルク型のものが用いられることが多い。こうした電動発電機を用いて高速に回転している駆動軸を制動すると、トランスミッションによる変速比が固定されているから、高回転低トルク状態で電動発電機により発電しなければならない。低回転高トルク型の電動発電機では回転軸が過回転となってしまう、電動発電機の耐久性を低下させる。一方、駆動軸の制動に主眼を置いて高回転低トルク型の電動発電機を用いれば、駆動軸の回転数が小さいときに必要なトルクを電動発電機から出力できなくなってしまう。

【0005】 本発明の動力出力装置は、電動発電機から駆動軸に十分なトルクを出力すると共に、駆動軸の制動時に電動発電機の回転軸を過回転させないことを目的の一つとする。また、本発明の動力出力装置は、電動発電機を備えない既存の内燃機関から駆動軸に動力を出力する動力出力装置を構成するユニットを用いて簡易に電動発電機と内燃機関とを備える動力出力装置を提供することを目的の一つとする。さらに、本発明の自動車は、こうした動力出力装置を搭載することによりエネルギー効率の良いハイブリッド車を簡易に構成することを目的の一つとする。

【0006】

【課題を解決するための手段およびその作用・効果】 本発明の動力出力装置は、上述の目的の少なくとも一部を達成するために以下の手段を採った。

【0007】 本発明の第 1 の動力出力装置は、図 1 の対

応図に示すように、主軸としての駆動軸に動力を出力する動力出力装置であって、前記主軸上に配置された出力軸に動力を出力する内燃機関 M1 と、前記出力軸と該出力軸と同軸上に配置された伝達軸とに接続され、流体により該出力軸と該伝達軸との間で動力を伝達する流体式動力伝達手段 M2 と、前記伝達軸と前記駆動軸とに接続され、前記伝達軸と前記駆動軸との間で回転数を変換する主軸変速手段 M3 と、前記主軸とは平行な副軸上に配置された回転軸に動力を入出力する電動発電機 M4 と、前記回転軸と該回転軸と同軸上に配置された入出力軸とに接続され、該回転軸と該入出力軸との間で回転数を変換する副軸変速手段 M5 と、前記出力軸と前記入出力軸とに接続され該出力軸の動力と該入出力軸の動力とを相互に伝達可能な軸動力伝達手段 M6 とを備えることを要旨とする。

【0008】この本発明の第1の動力出力装置では、副軸変速手段 M5 が電動発電機 M4 の回転軸と軸動力伝達手段 M6 に接続された入出力軸との間で回転数を変換するから、電動発電機 M4 を電動機として動作させるときには電動発電機 M4 から出力される動力が好適なトルク範囲にし、電動発電機 M4 を発電機として動作させるときには電動発電機 M4 の回転軸を好適な回転範囲にすることができる。

【0009】こうした本発明の第1の動力出力装置において、前記内燃機関 M1 と前記出力軸との接続および接続の解除を行なう接続手段を備えるものとすることもできる。こうすれば、内燃機関 M1 の出力軸への接続と接続の解除を行なうことができる。

【0010】本発明の第2の動力出力装置は、図2の対応図に示すように、主軸としての駆動軸に動力を出力する動力出力装置であって、前記主軸上に配置された出力軸に動力を出力する内燃機関 N1 と、前記出力軸と該出力軸と同軸上に配置された伝達軸とに接続され、流体により該出力軸と該伝達軸との間で動力を伝達する流体式動力伝達手段 N2 と、前記伝達軸と前記駆動軸とに接続され、前記伝達軸と前記駆動軸との間で回転数を変換する主軸変速手段 N3 と、前記主軸とは平行な副軸上に配置された回転軸に動力を入出力する電動発電機 N4 と、前記回転軸と該回転軸と同軸上に配置された入出力軸とに接続され、該回転軸と該入出力軸との間で回転数を変換する副軸変速手段 N5 と、前記伝達軸と前記入出力軸とに接続され該伝達軸の動力と該入出力軸の動力とを相互に伝達可能な軸動力伝達手段 N6 とを備えることを要旨とする。

【0011】この本発明の第2の動力出力装置では、副軸変速手段 N5 が電動発電機 N4 の回転軸と軸動力伝達手段 N6 に接続された入出力軸との間で回転数を変換するから、電動発電機 N4 を電動機として動作させるときには電動発電機 N4 から出力される動力を好適なトルク範囲にし、電動発電機 N4 を発電機として動作させると

きには電動発電機 N4 の回転軸を好適な回転範囲にすることができる。

【0012】こうした本発明の第1または第2の動力出力装置において、前記副軸変速手段 M5、N5 は、少なくとも2段の変速比を有すると共に、該変速比を変更する変速比変更手段を備えるものとすることもできる。こうすれば、電動発電機 M4、N4 を電動機として動作させるときの変速比と電動発電機 M4、N4 を発電機として動作させるときの変速比と変えることができる。この態様の本発明の第1または第2の動力出力装置において、前記変速比変更手段は、前記電動発電機 M4、N4 が電動機として動作するときには第1の変速比に変更し、該電動発電機 M4、N4 が発電機として動作するときには前記回転軸の回転数に対する前記入出力軸の回転数の比が前記第1の変速比より大きな第2の変速比に変更する手段であるものとすることもできる。こうすれば、高速に回転する駆動軸を制動する際でも電動発電機 M4、N4 の回転軸が過回転となるのを防止することができる。また、こうした態様の本発明の第1または第2の動力出力装置において、前記副軸変速手段 M5、N5 は、遊星歯車機構により構成される手段であるものとすることもできる。遊星歯車機構は、コンパクトで2段以上の変速比の切り換えを容易に行なうから、装置をコンパクトなものにすることができる。

【0013】また、本発明の第1または第2の動力出力装置において、前記駆動軸の回転数を検出する回転数検出手段と、前記電動発電機 M4、N4 により充放電される二次電池と、該二次電池の蓄電量を検出する蓄電量検出手段と、該検出された蓄電量と前記回転数検出手段により検出された回転数とに基づいて前記内燃機関 M1、N1 および前記電動発電機 M4、N4 の運転を制御する運転制御手段とを備えるものとすることもできる。この態様の本発明の第1または第2の動力出力装置において、前記運転制御手段は、前記蓄電量検出手段により検出された蓄電量が所定蓄電量以下のときには前記内燃機関 M1、N1 から出力される動力により前記駆動軸に動力が出力されるよう該内燃機関 M1、N1 および前記電動発電機 M4、N4 の運転を制御し、前記蓄電量検出手段により検出された蓄電量が所定蓄電量より大きいときには前記回転数検出手段により検出された回転数に基づいて前記内燃機関 M1、N1 および前記電動発電機 M4、N4 の運転を制御する手段であるものとすることもできる。こうすれば、二次電池の過放電を防止することができる。

【0014】この二次電池の蓄電量が所定蓄電量より大きいときには駆動軸の回転数に基づいて内燃機関 M1、N1 および電動発電機 M4、N4 の運転を制御する本発明の第1または第2の動力出力装置において、前記運転制御手段は、前記蓄電量検出手段により検出された蓄電量が所定蓄電量より大きく前記回転数検出手段により検

出された回転数が所定回転数以下のときには前記電動発電機M4、N4から出力される動力により前記駆動軸に動力が出力されるよう前記内燃機関M1、N1および前記電動発電機M4、N4の運転を制御し、前記蓄電量検出手段により検出された蓄電量が所定蓄電量より大きく前記回転数検出手段により検出された回転数が前記所定回転数より大きいときには前記内燃機関M1、N1から出力される動力により前記駆動軸に動力が出力されるよう該内燃機関M1、N1および前記電動発電機M4、N4の運転を制御する手段であるものとする。こうすれば、電動発電機M4、N4と内燃機関M1、N1とを効率の良いポイントで運転することができる。

【0015】また、二次電池の蓄電量が所定蓄電量より大きいときには駆動軸の回転数に基づいて内燃機関M1、N1および電動発電機M4、N4の運転を制御する本発明の第1または第2の動力出力装置において、前記駆動軸に出力すべきトルクを設定する出力トルク設定手段と、該設定された出力トルクに基づいて前記電動発電機M4、N4の運転と前記内燃機関M1、N1の運転とを切り換える駆動軸の回転数としての切換回転数を設定する切換回転数設定手段とを備え、前記運転制御手段は、前記蓄電量検出手段により検出された蓄電量が所定蓄電量より大きく前記回転数検出手段により検出された回転数が前記切換回転数設定手段により設定された切換回転数以下のときには前記電動発電機M4、N4から出力される動力により前記駆動軸に動力が出力されるよう前記内燃機関M1、N1および前記電動発電機M4、N4の運転を制御し、前記蓄電量検出手段により検出された蓄電量が所定蓄電量より大きく前記回転数検出手段により検出された回転数が前記切換回転数設定手段により設定された切換回転数より大きいときには前記内燃機関M1、N1から出力される動力により前記駆動軸に動力が出力されるよう該内燃機関M1、N1および前記電動発電機M4、N4の運転を制御する手段であるものとする。こうすれば、電動発電機M4、N4と内燃機関M1、N1の特性に合わせて運転の切り換えを行なうことができ、電動発電機M4、N4と内燃機関M1、N1とをより効率の良いポイントで運転することができる。

【0016】これら運転制御手段を備える本発明の第1または第2の動力出力装置において、前記運転制御手段は、前記回転数検出手段により検出された回転数が前記所定回転数または前記切換回転数の最大値より大きな第2の所定回転数より大きいときには前記電動発電機M4、N4を発電機として駆動制御する手段であるものとする。こうすれば、電動発電機M4、N4を電動機として動作させる状態と電動発電機M4、N4を発電機として動作させる状態とに不感帯を設けることにより、電動発電機M4、N4の状態を頻繁に変更する

ことを防止することができる。この態様の本発明の第1または第2の動力出力装置において、前記運転制御手段は、前記蓄電量検出手段により検出された蓄電量が所定蓄電量以下のときには、前記回転数検出手段により検出された回転数が前記第2の所定回転数より小さな第3の所定回転数より大きくなるときに前記電動発電機M4、N4を発電機として駆動制御する手段であるものとする。二次電池の蓄電量が所定蓄電量以下のときには電動発電機M4、N4を電動機として動作させないから、第2の回転数より小さな第3の回転数を用いて電動発電機M4、N4を発電機として駆動制御しても、電動発電機M4、N4の状態が頻繁に変更することはない。この結果、より多くのエネルギーを電動発電機M4、N4で再生して二次電池を充電することができる。

【0017】また、運転制御手段を備える本発明の第1または第2の動力出力装置において、主軸変速手段M3、N3は、前記運転制御手段により前記電動発電機M4、N4から出力される動力による前記駆動軸の駆動から前記内燃機関M1、N1から出力される動力による前記駆動軸の駆動へ移行するときには、該移行の前後における回転数の変換を変更しない手段であるものとする。こうすれば、移行の際のショックを小さくすることができる。

【0018】こうした変形態様を含め本発明の第1または第2の動力出力装置において、前記内燃機関M1、N1と、前記流体式動力伝達手段M2、N2と、前記主軸変速手段M3、N3と、前記電動発電機M4、N4と、前記副軸変速手段M5、N5と、前記軸動力伝達手段M6、N6とが、それぞれユニットとして構成されてなるものとする。こうすれば、既存のユニットを組み合わせることで本発明の第1または第2の動力出力装置を構成することができる。

【0019】本発明のハイブリッド車は、変形態様を含め本発明の第1または第2の動力出力装置を備えることを要旨とする。本発明のハイブリッド車は、本発明の第1または第2の動力出力装置を備えるから、本発明の第1または第2の動力出力装置が奏する効果を奏することができる。

【0020】運転制御手段を備える本発明の第1または第2の動力出力装置を備える本発明のハイブリッド車において、該ハイブリッド車の車速を検出する車速検出手段を備え、前記運転制御手段は、前記回転数検出手段により検出された回転数に代えて前記車速検出手段により検出された車速に基づいて前記内燃機関M1、N1および前記電動発電機M4、N4の運転を制御する手段であるものとする。こうすれば回転数検出手段を省くことができる。駆動軸の回転数と車速はリニアな関係にあるから、その一方を用いれば良いからである。

【0021】

【発明の実施の形態】次に、本発明の実施の形態を実施

例を用いて説明する。図3は本発明の一実施例である動力出力装置20を車両に搭載した際の概略構成を模式的に例示する概略構成図、図4は実施例の動力出力装置20のトランスミッション140などをスケルトンで表示した説明図である。

【0022】図3および図4に示すように、動力出力装置20は、大きくは、クランクシャフト38に動力を出力するエンジン30と、バッテリー82から電力の供給を受けて回転軸78に動力を出力するモータ70と、モータ70の回転軸78に取り付けられた変速機100と、変速機100の出力軸118とクランクシャフト38との動力の伝達を行なう動力伝達機構120と、流体により動力を後段に伝達するトルクコンバータ130と、エンジン30やモータ70から出力された動力を駆動軸162に必要な動力にトルク変換するトランスミッション140とから構成されている。

【0023】エンジン30は、ガソリンを燃料として動力を出力する内燃機関であり、吸気系からスロットルバルブ54を介して吸入した空気と燃料噴射弁32から噴射されたガソリンとの混合気を燃焼室34に吸入し、この混合気の爆発により押し下げられるピストン36の運動をクランクシャフト38の回転運動に変換する。ここで、スロットルバルブ54はアクチュエータ58により開閉駆動される。点火プラグ44は、イグナイタ40からディストリビュータ42を介して導かれた高電圧によって電気火花を形成し、混合気はその電気火花によって点火されて爆発燃焼する。

【0024】このエンジン30の運転は、エンジン用電子制御ユニット（以下、EGECUと呼ぶ）60により制御されている。EGECU60には、エンジン30の運転状態を示す種々のセンサが接続されている。例えば、スロットルバルブ54の開度（ポジション）を検出するスロットルバルブポジションセンサ56、エンジン30の負荷を検出する吸気管負圧センサ62、エンジン30の水温を検出する水温センサ64、ディストリビュータ42に設けられクランクシャフト38の回転数と回転角度を検出する回転数センサ66および回転角度センサ68などである。なお、EGECU60には、この他、例えば排ガスを浄化するマフラーに内蔵されている触媒の温度を検出する触媒温度センサや排ガス中の酸素濃度を検出する酸素濃度センサ、潤滑オイルのレベルを検出するオイルレベルセンサなども接続されているが、これらのセンサ、スイッチなどの図示は省略した。

【0025】エンジン30のクランクシャフト38にはクラッチ69が設けられており、クラッチ69のオンオフによりエンジン30の動力の後段への出力が制御できるようになっている。

【0026】モータ70は、同期電動発電機として構成され、外周面に複数個の永久磁石74を有するロータ72と、回転磁界を形成する三相コイル77が巻回された

ステータ76とを備える。ロータ72は、回転軸78により変速機100に接続されている。ステータ76は、無方向性電磁鋼板の薄板を積層して形成されている。このモータ30は、永久磁石74による磁界と三相コイル77によって形成される磁界との相互作用によりロータ72を回転駆動する電動機として動作すると共に、永久磁石74による磁界とロータ72の回転との相互作用により三相コイル77の両端に起電力を生じさせる発電機としても動作する。なお、回転軸78には、その回転角度 θ_m を検出するレゾルバ79が設けられている。

【0027】モータ70の運転は、モータ用電子制御ユニット（以下、MGECUという）90により制御されている。具体的には、MGECU90がインバータ80を構成する各トランジスタのON時間の割合を順次制御して三相コイル77の各コイルに流れる電流を制御することにより、バッテリー82から放電される電力を用いてモータ70を力行制御したり、モータ70を回生制御してバッテリー82を充電する。MGECU90には、回転軸78の回転角度 θ_m を検出するレゾルバ79や三相コイル77の各コイルの電流値を検出する図示しない電流計などが接続されている。

【0028】変速機100は、図4に例示するように遊星歯車機構102を中心として構成されており、そのサンギヤ104にはモータ70の出力軸である回転軸78が接続されている。サンギヤ104に接続された回転軸78には、この他、サンギヤ104とリングギヤ106を固定するクラッチC3と、モータ70の回生制御時にサンギヤ104をリングギヤ106に固定するワンウェイクラッチF3とが設けられている。リングギヤ106には、リングギヤ106の回転を停止した状態で固定するブレーキB5が取り付けられている。サンギヤ104とリングギヤ106とギヤ結合している複数のプラネタリギヤ108のプラネタリキャリア110は、動力伝達機構120の副軸ギヤ124に接続されている。クラッチC3とブレーキB5は、図示しないソレノイドバルブの開閉により導入される油圧によりその系合および系合の解除が行なわれるようになっており、変速比を2段に変えられるようになっている。クラッチC3とブレーキB5とを駆動するソレノイドバルブは後述するハイブリッド用電子制御ユニット170により駆動制御されている。なお、実施例では、クラッチC3とブレーキB5とワンウェイクラッチF3の係合状態は、次表1に示すとおりである。なお、回生時には、ブレーキB5を非係合状態にすればワンウェイクラッチF3が係合するから、クラッチC3を係合する必要はないため、表1中ではカッコ書きとしてある。

【0029】

【表1】

	C3	B5	F3
力行		○	
回生	(○)		○

【0030】モータ70を電動機として動作させる力行時には、クラッチC3を非係合とすると共にブレーキB5を係合してリングギヤ106を固定し、サンギヤ104に入力される動力がプラネタリキャリア110から出力されるようにするから、リングギヤ106の歯数に対するサンギヤ104の歯数の比をギヤ比 ρ とすると、 $\rho / (1 + \rho)$ で減速することになる。一方、モータ70を発電機として動作させる回生時には、クラッチC3を係合すると共にブレーキB5を非係合としてサンギヤ104とリングギヤ106とを固定し、ギヤ比を値1としてプラネタリキャリア110から入力される動力がそのまま回転軸78に伝達されてモータ70に入力されるようにする。即ち、モータ70の力行時にはギヤをローとし、回生時にはギヤをハイとするのである。その理由については後述する。

【0031】動力伝達機構120は、エンジン30に接続されたクランクシャフト38の動力とエンジン30に接続された回転軸78との間で動力を伝達する機構であり、クランクシャフト38に接続された主軸ギヤ122と、変速機100のプラネタリキャリア110に接続された副軸ギヤ124と、主軸ギヤ122と副軸ギヤ124とに懸けられたチェーンベルト126とにより構成されている。なお、主軸ギヤ122には、エンジン30のリップルを低減するダンパ128も設けられている。

【0032】トルクコンバータ130は、オイルを循環することにより動力を後段に伝達する液体式トルクコンバータであり、クランクシャフト38に接続されたポンプインペラ132と、オイルの受け手でありトランスミッション140に接続されたタービンライナ134と、トランスミッション140からクランクシャフト38側へ動力を伝達するためのワンウェイクラッチ136と、

【0035】駆動軸162がデファレンシャルギヤ164を介して駆動輪166、168に接続されており、エンジン30やモータ70から出力された動力がトルク変換されて最終的に駆動輪166、168に出力されることについては前述した。

中高速域でのポンプインペラ132とタービンライナ134のスリップロス防止するロックアップクラッチ138とから構成されている。ロックアップクラッチ138は、図示しないソレノイドバルブの開閉により導入される油圧によりその係合および係合の解除が行なわれるようになっており、このソレノイドバルブは後述するトランスミッション用電子制御ユニット（以下、ATECUという）160により駆動制御されている。

【0033】トランスミッション140は、トルクコンバータ130により伝達された動力をトルク変換して駆動軸162に出力するものであり、前進5段、後進1段のオートマチックトランスミッションとして構成されている。具体的には、トランスミッション140は、4つの遊星歯車機構142～148と、前進後進の各段の切替用の3つのクラッチC0～C2、5つのブレーキB0～B4、3つのワンウェイクラッチF0～F2とを備えている。3つのクラッチC0～C3と5つのブレーキB0～B4は、図示しないソレノイドバルブの開閉により導入される油圧によりその係合および係合の解除が行なわれるようになっており、このソレノイドバルブはATECU160により駆動制御されている。前進および後進の各段におけるこれらのクラッチC0～C3、ブレーキB0～B4、ワンウェイクラッチF0～F2の係合状態は、次表2に示すとおりである。表2中、○印は係合状態であり、◎印はエンジンブレーキの際に係合するものであり、△印は係合するが動力の伝達には関与しないものを表す。トランスミッション140の動作についての詳細な説明は、本発明の中核をなさず冗長となるため、これ以上の説明は省略する。なお、トランスミッション140には、トルクコンバータ130のタービンライナ134の回転数を検出するタービン回転数センサ149が取り付けられている。

【0034】

【表2】

	C0	C1	C2	B0	B1	B2	B3	B4	F0	F1	F2
P	○								○		
R			○	○				○			
N	○								○		
1st	○	○						◎	○		○
2nd	◎	○					○		○		
3rd	○	○			◎	○			○	○	
4th	○	○	○			△			○		
5th		○	○	○		△					

【0036】ハイブリッド用電子制御ユニット（以下、HVECUという）170は、動力出力装置20全体をコントロールするユニットである。HVECU170は、CPU172を中心として構成されたワンチップマイクロプロセッサとして構成されており、処理プログラ

ムを記憶したROM174と、一時的にデータを記憶するRAM176と、入出力ポート（図示せず）およびEGECU60やMGECU90、ATECU160と通信を行なうシリアル通信ポート（図示せず）を備える。このHVECU170には、アクセルペダルポジションセンサ48により検出されるアクセルペダルポジションAP（アクセルペダル46の踏み込み量）や、ブレーキペダルポジションセンサ52により検出されるブレーキペダルポジションBP（ブレーキペダル50の踏み込み量）、シフトポジションセンサ184により検出されるシフト182のシフトポジションSP、バッテリー82の蓄電量を検出するSOC検出器84からの蓄電量SOC、駆動軸162に設置された回転数センサ163により検出される駆動軸162の回転数Nd、駆動輪166、168に設置された車輪速センサ167、169により検出される駆動輪166、168の車輪速V1、V2、イグニッションキー186の操作により動力出力装置20の動作を開始するスタータスイッチSTなどが、入力ポートを介して入力されている。なお、SOC検出器84は、バッテリー82の電解液の比重またはバッテリー82の全体の重量を測定して蓄電量SOCを検出するものや、充電・放電の電流値と時間を演算して蓄電量SOCを検出するもの、バッテリーの端子間を瞬間的にショートさせて電流を流し内部抵抗を測ることにより蓄電量SOCを検出するものなどが知られている。

【0037】以上説明した実施例の動力出力装置20の構成は、クラッチ69やモータ70、バッテリー82、変速機100、動力伝達機構120などを除けば、既存の自動車に搭載する動力出力装置と何ら変わらない。したがって、既存のユニット化されたエンジン30とトルクコンバータ130とトランスミッション140とをそのまま使用することができる。ここで、実施例の動力伝達機構120やクラッチ69は軸方向にスペースを必要としないから、これらを付加しても既存の自動車のボディに設置することができる。これにクランクシャフト38から駆動軸162に至る主軸とは別の軸（副軸）上にモータ70と変速機100を配置すれば実施例の動力出力装置20となる。変速機100は遊星歯車機構102を用いることによりコンパクトなものとなり、モータ70も使用領域を低回転低トルク域に設定すれば小さなものとなるから、既存の自動車のボディにモータ70と変速機100とを設置するスペースを見出すのは困難なことではない。故に、モータ70や変速機100もユニット化し、ユニット化されたエンジン30やトルクコンバータ130、トランスミッション140と共に既存の自動車のボディに設置することができる。したがって、ハイブリッド車を低コストで構成することができる。

【0038】次に、こうして構成された実施例の動力出力装置20の動作について説明する。実施例の動力出力装置20は、図5に例示する駆動制御ルーチンをHVE

CU170で実行することによりエンジン30やモータ70を駆動制御している。この駆動制御ルーチンは、スタータスイッチSTがオンとされてから所定時間毎（例えば、8ms毎）に繰り返し実行される。

【0039】この駆動制御ルーチンが実行されると、HVECU170のCPU172は、まず、アクセルペダル46の踏み込み量であるアクセルペダルポジションAPをアクセルペダルポジションセンサ48から、ブレーキペダル50の踏み込み量であるブレーキペダルポジションBPをブレーキペダルポジションセンサ52から、バッテリー82の蓄電量SOCをSOC検出器84から、それぞれ読み込む処理を実行すると共に、駆動軸162に設置された回転数センサ163により検出される駆動軸162の回転数Ndから計算される車速Vを読み込む処理を実行する（ステップS100）。ここで、車速Vは、繰り返し実行される図示しない車速演算ルーチンにより演算され、HVECU170のRAM176の所定アドレスに書き込まれるから、車速Vの読み込みは、RAM176の所定アドレスから読み込む処理となる。

【0040】こうして各種データが読み込まれると、読み込まれたアクセルペダルポジションAPとブレーキペダルポジションBPと車速Vとに基づいて駆動軸162に出力すべき目標トルクTd*を設定する処理を行なう（ステップS102）。実施例では、アクセルペダルポジションAPとブレーキペダルポジションBPと車速Vと目標トルクTd*との関係を図6に例示するマップとしてあらかじめROM174に記憶させておき、アクセルペダルポジションAPとブレーキペダルポジションBPと車速Vが与えられるとそれに応じた目標トルクTd*が導出されるものとした。

【0041】続いて、設定された目標トルクTd*が値0以上か否かを判定する（ステップS104）。目標トルクTd*が値0以上のときには、バッテリー82の蓄電量SOCを閾値Lと比較し（ステップS106）、蓄電量SOCが閾値Lより大きいときには、目標トルクTd*と車速Vとに基づいてエンジン30による駆動かモータ70による駆動かを判定する（ステップS108）。実施例では、目標トルクTd*と車速Vとエンジン30により駆動する領域とモータ70により駆動する領域とを図7に例示するマップとしてあらかじめROM174に記憶しておき、目標トルクTd*と車速Vとが与えられると、対応する領域が導出されるものとした。なお、このマップには、エンジン30による駆動の領域とモータ70による駆動の領域の他、トランスミッション140の変速段も設定されている。

【0042】エンジン30による駆動と判定されたときには、変速機100のブレーキB5を非係合状態として（ステップS110）、モータ70を何時でも回生制御できる状態とし、エンジン30による駆動制御を行なって（ステップS112）、本ルーチンを終了する。エン

ジン 30 による駆動制御は、HVECU170 が図 7 に例示するマップからトランスミッション 140 の変速段を導出し、これを ATECU160 に通信することにより、ATECU160 が対応する変速段となるようクラッチ C0~C2 とブレーキ B0~B4 の係合状態を設定すると共に、HVECU170 が目標トルク Td* を EGECU60 に通信することにより、EGECU60 がエンジン 30 から出力される動力により対応する目標トルク Td* が駆動軸 162 に出力されるようスロットルバルブ 54 の開度と燃料噴射弁 32 の開弁時間を制御するのである。なお、このエンジン 30 による駆動制御では、詳述しないが、バッテリー 82 の蓄電量 SOC が所定値未満のときには、モータ 70 によるバッテリー 82 の充電の制御も行なわれる。

【0043】一方、モータ 70 による駆動と判定されたときには、変速機 100 のブレーキ B5 を係合状態として（ステップ S114）、モータ 70 による駆動制御を行なって（ステップ S116）、本ルーチンを終了する。モータ 70 による駆動制御は、HVECU170 が図 7 に例示するマップからトランスミッション 140 の変速段を導出し、これを ATECU160 に通信することにより、ATECU160 が対応する変速段となるようクラッチ C0~C2 とブレーキ B0~B4 の係合状態を設定すると共に、HVECU170 が目標トルク Td* を MGEUCU90 に通信することにより、MGEUCU90 がモータ 70 から出力される動力により対応する目標トルク Td* が駆動軸 162 に出力されるようモータ 70 の三相コイル 77 に流れる電流を制御するのである。このとき、クランクシャフト 38 に設けられたクラッチ 69 を非係合状態として動力系からエンジン 30 を切り離す。このようにエンジン 30 を動力系から切り離すことにより、エンジン 30 をつれ回すのに必要なエネルギーを節約することができる。

【0044】ステップ S106 で蓄電量 SOC が閾値 L より小さいと判定されたときにも、ブレーキ B5 を非係合状態として（ステップ S110）、エンジン 30 による駆動制御（ステップ S112）を行なう。このときのエンジン 30 による駆動制御では、図 7 のマップに代えて図 8 のマップを用いてトランスミッション 140 の変速段を導出して制御を行なう。

【0045】ステップ S104 で目標トルク Td* が値 0 より小さいと判定されたときには、目標トルク Td* と車速 V とに基づいて回生制御を行なうか否かを判定する（ステップ S118）。実施例では、バッテリー 82 の蓄電量 SOC が閾値 L 以上のときには図 7 のマップを用いて回生制御の領域にあるか否かを判定し、蓄電量 SOC が閾値 L 未満のときには図 8 のマップを用いて回生制御の領域にあるか否かを判定するものとした。図 7 に示すように、蓄電量 SOC が閾値 L 以上のときの回生制御の領域の最低車速 VG1 は、モータ 70 による駆動制御

の領域の最大車速より大きく設定してある。これは、モータ 70 の力行制御と回生制御とが頻繁に切り換えられるのを防止するためである。したがって、図 8 に示すように、蓄電量 SOC が閾値 L 未満でモータ 70 による駆動制御が行なわれない範囲のときには、回生制御の領域の最大車速 VG2 は蓄電量 SOC が閾値 L 以上のときの最大車速 VG1 より小さな値として設定することができる。こうすることにより、モータ 70 によるエネルギーの回収効率を高めることができるのである。

【0046】回生制御の領域にあるときには、ブレーキ B5 を非係合状態として（ステップ S120）、モータ 70 を回生制御すると共に（ステップ S122）、駆動軸 162 に制動力を作用させるブレーキ制御を行なって（ステップ S124）、本ルーチンを終了する。モータ 70 の回生制御は、HVECU170 が回生制御信号を MGEUCU90 に通信することにより、MGEUCU90 がインバータ 80 の各トランジスタを制御してモータ 70 の永久磁石 74 による磁界とロータ 72 の回転との相互作用によって三相コイル 77 の両端に起電力を生じさせ、この起電力によりバッテリー 82 を充電するのである。また、ブレーキ制御は、モータ 70 の回生制御により駆動軸 162 に作用する制動トルクと図示しない機械ブレーキにより駆動軸 162 に作用する制動トルクの和が目標トルク Td* となるように機械ブレーキを制御するのである。

【0047】一方、ステップ S118 で回生制御の領域にないと判定されたときには、モータ 70 の回生制御を行わず、ブレーキ制御のみを行なって（ステップ S124）、本ルーチンを終了する。このときのブレーキ制御は、モータ 70 による回生制御が行なわれていないから、図示しない機械ブレーキにより駆動軸 162 に作用する制動トルクが目標トルク Td* となるよう機械ブレーキを制御するものとなる。

【0048】以上説明した実施例の動力出力装置 20 によれば、モータ 70 の力行時には変速機 100 をローギヤとするから、モータ 70 から低回転高トルクの動力を動力伝達機構 120 等を介して駆動軸 162 に出力することができる。また、モータ 70 の回生時には変速機 100 をハイギヤとするから、高速回転で回転する変速機 100 のプラネタリキャリア 110 を減速することができる。この結果、モータ 70 の過回転を防止することができる。

【0049】また、実施例の動力出力装置 20 によれば、バッテリー 82 の蓄電量 SOC が閾値 L 未満のときには、モータ 70 による駆動制御を行なわないから、バッテリー 82 の過放電を防止することができる。もとより、蓄電量 SOC が閾値 L 以上のときには、エンジン 30 の効率の悪い領域である低回転高トルクの領域でモータ 70 による駆動制御を行なうから、装置全体のエネルギー効率を向上させることができる。さらに、駆動軸 162

を制動する際にモータ 70 を発電機として動作させてエネルギーを回生するから、エネルギー効率を更に向上させることができる。

【0050】実施例の動力出力装置 20 によれば、クランクシャフト 38 や駆動軸 162 からなる主軸とは別の副軸にモータ 70 と変速機 100 を、既存のユニット化されたエンジン 30 とトルクコンバータ 130 とトランスミッション 140 に付加するだけでハイブリッド車を構成することができる。しかも、クラッチ 69 や動力伝達機構 120 は軸方向にスペースを必要とせず、モータ 70 や変速機 100 は小型のものをを用いるから、動力出力装置 20 を既存の自動車のボディに設置することができる。

【0051】次に、本発明の第 2 の実施例である動力出力装置 20 B について説明する。図 9 は第 2 実施例の動力出力装置 20 B を車両に搭載した際の概略構成を模式的に例示する概略構成図、図 10 は第 2 実施例の動力出力装置 20 B のトランスミッション 140 などをスケルトンで表示した説明図である。図 9 および図 10 に示すように、第 2 実施例の動力出力装置 20 B は、クランクシャフト 38 にクラッチ 69 を備えない点と動力伝達機構 120 とトルクコンバータ 130 との配置が逆になっている点を除いて第 1 実施例の動力出力装置 20 と同一の構成をしている。したがって、第 2 実施例の動力出力装置 20 B の構成のうちトルクコンバータ 130 B を除くすべての構成は第 1 実施例の動力出力装置 20 の構成と同一であるから、その説明は省略する。なお、トルクコンバータ 130 B の相違はダンパ 139 を設けている点だけである。

【0052】こうして構成された第 2 実施例の動力出力装置 20 B は、動力伝達機構 120 とトルクコンバータ 130 B とが第 1 実施例の動力出力装置 20 とは逆に配置されているだけであるから、第 1 実施例の動力出力装置 20 と同様に図 5 の駆動制御ルーチンを実行することができ、クラッチ 69 によりエンジン 30 を切り離すことにより奏する効果を除き、第 1 実施例の動力出力装置 20 が奏する効果を奏する。第 2 実施例の動力出力装置 20 B についてのこれ以上の説明は重複するから、その説明は省略する。

【0053】第 1 実施例の動力出力装置 20 では、モータ 70 による駆動制御の際にはクラッチ 69 を非係合としてエンジン 30 を動力系から切り離したが、クラッチ 69 を係合した状態のままエンジン 30 をつれ回すものとしてもよい。この場合、クラッチ 69 を備えないものとしてもよい。

【0054】第 1 実施例の動力出力装置 20 および第 2 実施例の 20 B では、変速機 100 を 2 段変速として構成したが、3 段以上の変速機としてもかまわない。また、第 1 実施例の動力出力装置 20 および第 2 実施例の動力出力装置 20 B では、変速機 100 を遊星歯車機構

102 を中心として構成したが、動力伝達機構 120 を用いずに構成するものとしても差し支えない。

【0055】第 1 実施例の動力出力装置 20 および第 2 実施例の動力出力装置 20 B では、動力伝達機構 120 を主軸ギヤ 122 と副軸ギヤ 124 とチェーンベルト 126 とにより構成したが、チェーンベルト 126 のない主軸ギヤ 122 と副軸ギヤ 124 とをギヤ結合するものとしてもよい。

【0056】第 1 実施例の動力出力装置 20 および第 2 実施例の動力出力装置 20 B では、モータ 70 として同期電動発電機を用いたが、モータ 70 は電動機として動作すると共に発電機として動作することができるものであれば如何なる種類のモータであってもかまわない。また、モータ 70 の回生制御をしないものとするれば、モータ 70 を発電機として動作できないタイプのモータをも使用することができる。

【0057】第 1 実施例の動力出力装置 20 および第 2 実施例の動力出力装置 20 B では、駆動軸 162 に取り付けられた回転数センサ 163 により検出される駆動軸 162 の回転数 N_d から求められる車速 V を用いて駆動制御ルーチンによる駆動制御を行なったが、車輪速センサ 167、169 から求められる車速 V を用いて駆動制御を行なうものとしてもよい。また、車速 V に代えて回転数センサ 163 により検出される駆動軸 162 の回転数 N_d を用いて駆動制御するものとしてもよい。駆動軸 162 の回転数 N_d と車速 V は実質的に同意であるからである。

【0058】第 1 実施例の動力出力装置 20 および第 2 実施例の動力出力装置 20 B では、動力出力装置 20 や動力出力装置 20 B を自動車に搭載するものとしたが、自動車以外の列車などの車両や、船舶、航空機などに搭載するものとしてもよい。

【0059】以上、本発明の実施の形態について実施例を用いて説明したが、本発明はこうした実施例に何等限定されるものではなく、本発明の要旨を逸脱しない範囲内において、種々なる形態で実施し得ることは勿論である。

【図面の簡単な説明】

【図 1】 本発明の第 1 の動力出力装置の構成を図示する対応図である。

【図 2】 本発明の第 2 の動力出力装置の構成を図示する対応図である。

【図 3】 本発明の一実施例である動力出力装置 20 を車両に搭載した際の概略構成を模式的に例示する概略構成図である。

【図 4】 実施例の動力出力装置 20 のトランスミッション 140 などをスケルトンで表示した説明図である。

【図 5】 実施例の H V E C U 170 で実行される駆動制御ルーチンの一例を示すフローチャートである。

【図 6】 アクセルペダルポジション A P とブレーキペ

ダルポジションBPと車速Vと目標トルク T_d^* との関係の一例を示すマップである。

【図7】 蓄電量SOCが閾値L以上のときの目標トルク T_d^* と車速Vとエンジン30により駆動する領域とモータ70により駆動する領域との関係の一例を示すマップである。

【図8】 蓄電量SOCが閾値L未満のときの目標トルク T_d^* と車速Vとエンジン30により駆動する領域とモータ70により駆動する領域との関係の一例を示すマップである。

【図9】 第2実施例の動力出力装置20Bを車両に搭載した際の概略構成を模式的に例示する概略構成図である。

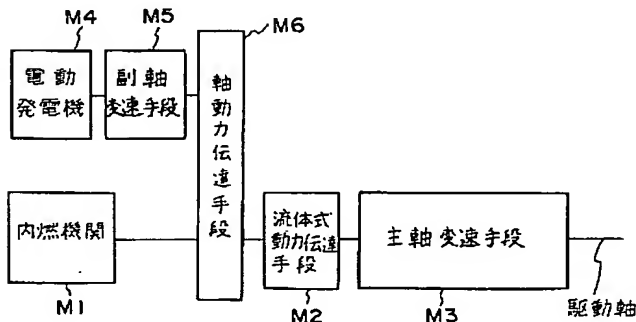
【図10】 第2実施例の動力出力装置20Bのトランスミッション140などをスケルトンで表示した説明図である。

【符号の説明】

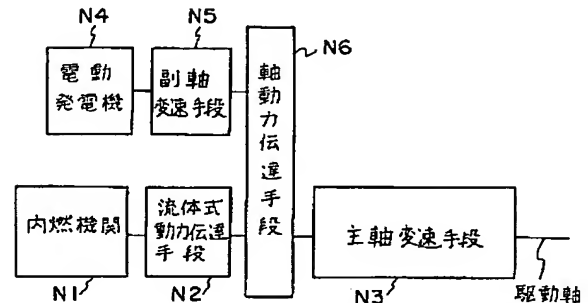
20 動力出力装置、20B 動力出力装置、30 エンジン、32 燃料噴射弁、34 燃焼室、36 ピストン、38 クランクシャフト、40 イグナイタ、42 ディストリビュータ、44 点火プラグ、46 アクセルペダル、48 アクセルペダルポジションセンサ、50 ブレーキペダル、52 ブレーキペダルポジションセンサ、54 スロットルバルブ、56 スロット

トルバルブポジションセンサ、58 アクチュエータ、60 EGECU、62 吸気管負圧センサ、64 水温センサ、66 回転数センサ、68 回転角度センサ、69 クラッチ、70 モータ、72 ロータ、74 永久磁石、76 ステータ、77 三相コイル、78 回転軸、79 レゾルバ、80 インバータ、82 バッテリ、84 SOC検出器、90 MGECU、100 変速機、102 遊星歯車機構、104 サンギヤ、106 リングギヤ、108 プラネタリギヤ、110 プラネタリキャリア、120 動力伝達機構、122 主軸ギヤ、124 副軸ギヤ、126 チェーンベルト、128 ダンパ、130 トルクコンバータ、130B トルクコンバータ、132 ポンプインペラ、134タービンライナ、136 ワンウェイクラッチ、138 ロックアップクラッチ、139 ダンパ、140 トランスミッション、142～148 遊星歯車機構、149 タービン回転数センサ、160 AT ECU、162 駆動軸、163 回転数センサ、164 デファレンシャルギヤ、166、168 駆動輪、167、169 車輪速センサ、170 HVECU、172 CPU、174 ROM、176 RAM、182 シフト、184 シフトポジションセンサ、186 イグニッションキー、C0～C3 クラッチ、B0～B5 ブレーキ、F0～F3 ワンウェイクラッチ。

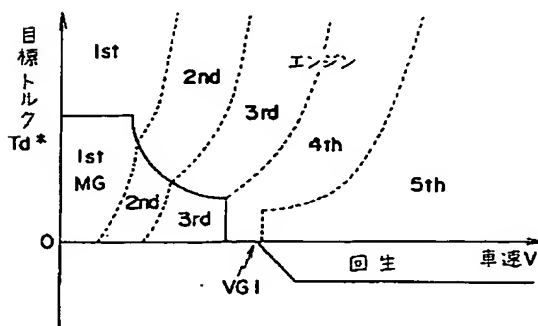
【図1】



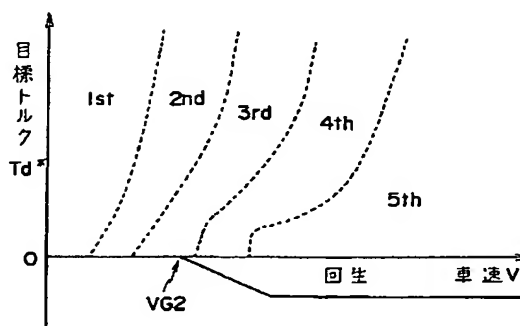
【図2】



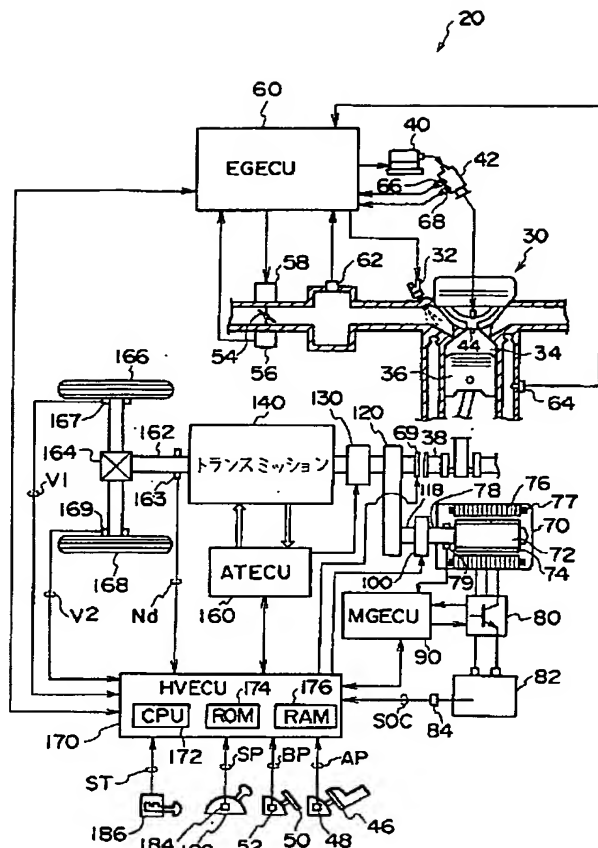
【図7】



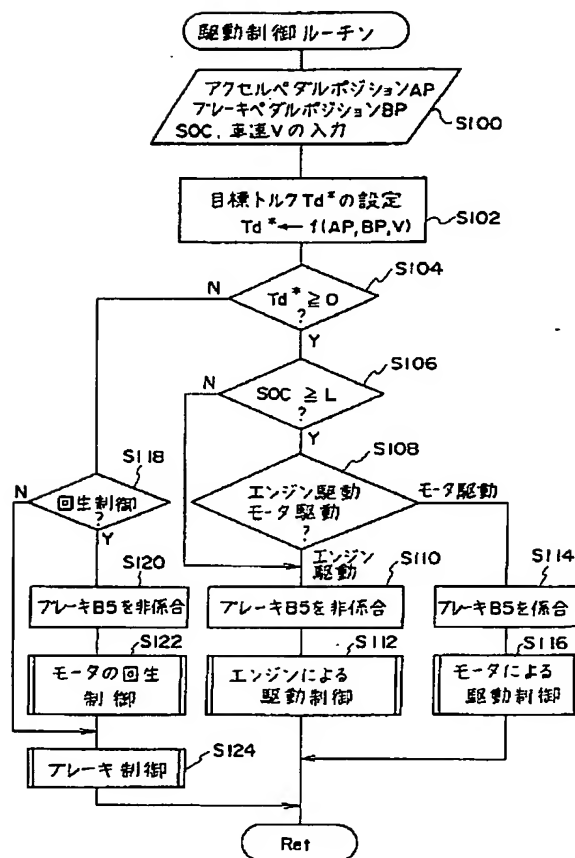
【図8】



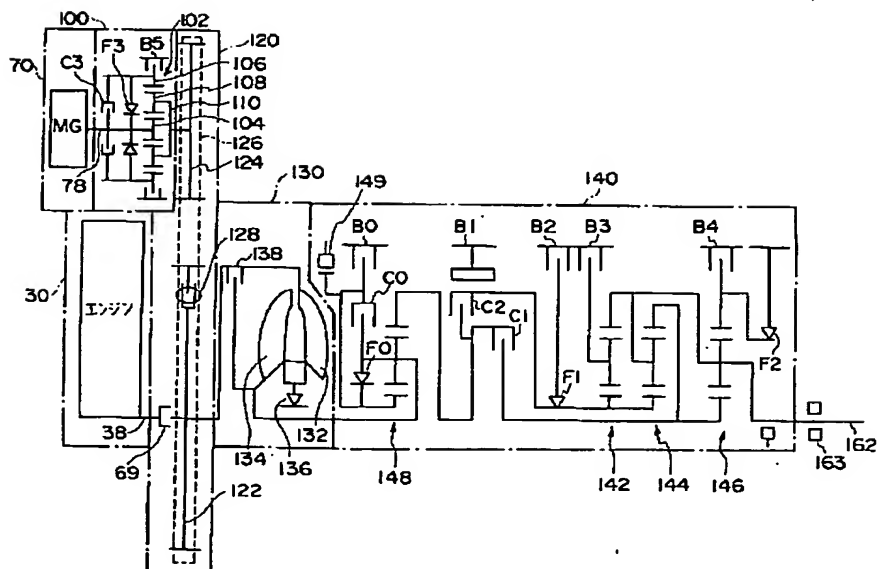
【図3】



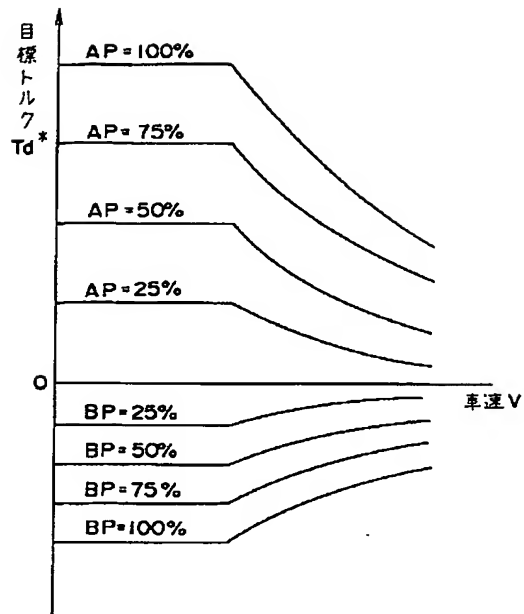
【図5】



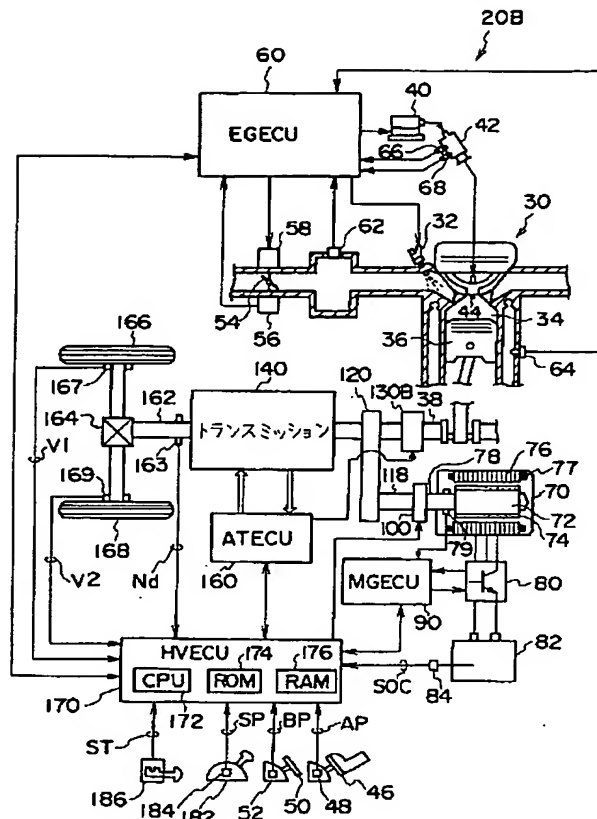
【図4】



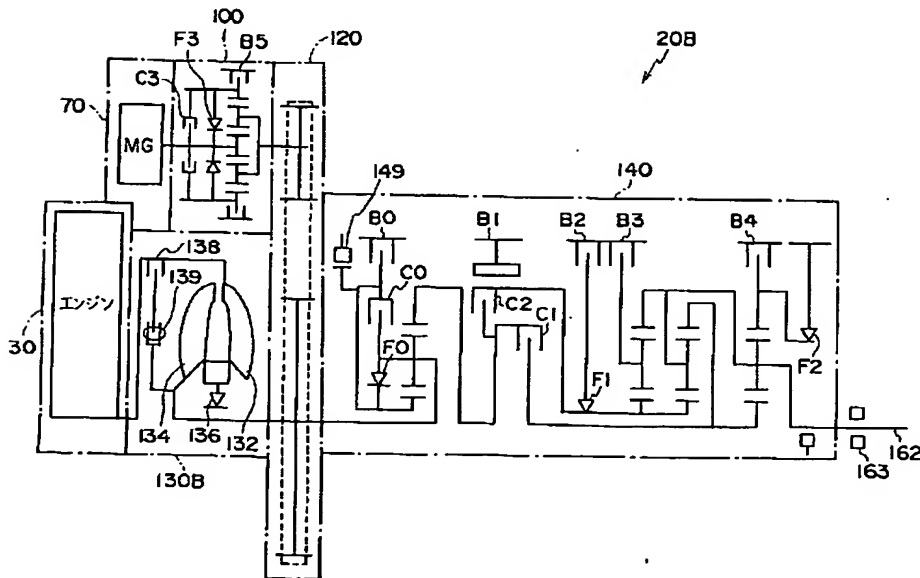
【図6】



【図9】



【図10】



フロントページの続き

(51) Int.Cl. ⁷	識別記号	F I	テームコード* (参考)
B 6 0 L 11/14		F 0 2 D 29/02	D 5 H 1 1 5
F 0 2 D 29/00		F 1 6 H 61/02	
29/02		B 6 0 K 9/00	Z
F 1 6 H 61/02			
// F 1 6 H 59:40			
63:12			

F ターム (参考)

3D036 GA01 GA33 GA42 GA45 GB13
 GB14 GD03 GD04 GE01 GE04
 GF01 GG24 GG25 GG37 GG53
 GG62 GH05 GH06 GH13 GH22
 GH26 GJ01 GJ20

3D039 AA01 AA02 AA03 AA04 AB01
 AB27 AC03 AC06 AC21 AC36
 AC38 AC39 AC54 AC78 AD06
 AD53

3D041 AA03 AA21 AB01 AC09 AC14
 AC15 AC18 AD00 AD01 AD02
 AD10 AD31 AD41 AD51 AE00
 AE04 AE07 AE32 AF01

3G093 AA07 AA16 BA17 BA19 CA10
 CA11 DA01 DA06 DB05 DB11
 DB15 EA05 EA09 EB03 EB09
 EC01 FA08 FA10 FB01 FB02

3J052 AA04 AA09 AA14 AA19 FA01
 FB01 FB34 GC13 GC23 GC34
 GC35 GC43 HA02 HA06 HA18
 KA02 LA01

5H115 PG04 PI16 PI29 PO17 PU10
 PU22 PU23 PU25 QI04 QI09
 QN03 QN06 RB08 RE05 SE04
 SE05 SE08 TB01 TE02 TE03
 TE04 TE06 TE07 TE08 TI01
 TO12 TO21 TO23 TO30